PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

11-057587

(43) Date of publication of application: 02.03.1999

(51)Int.Cl.

B05C 11/105 B05C 5/02 B05D 3/00 G02F 1/00 G03F 7/16 H01L 21/00

(21)Application number: 09-226023

(71)Applicant: DAINIPPON SCREEN MFG CO LTD

(22)Date of filing:

22.08.1997

(72)Inventor: OZAKI KAZUTO

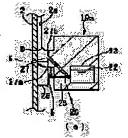
OKUNO EIJI

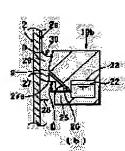
(54) COATING DEVICE

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To surely prevent a coating from getting thin at the time of coating startup.

SOLUTION: The thickness of the coating film at the start of coating can be kept constant in a prescribed desired thickness by utilizing a coating characteristic that the film thickness is thicker as a gap dimension between a nozzle member 19a and the surface of a substrate 2 to be coated made is narrower thereby canceling the thin film part at the start of coating. Since the liquid quantity supplied through a slit 26 from a coating liquid tank 23 is increased by narrowing the gap dimension in accordance with the slow moving action of the coating liquid stopped in a slit 26 to increase the reducing ratio of a liquid well applied and consumed on the substrate 2 and to strongly work the capillary phenomenon in the interval of start coating to reach the desired thickness, the prescribed fixed film thickness is obtained from the starting position of coating. Thus the coating film is surely preventented from being made thin in thickness in the section of starting the as the conventional method.





LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision

BEST AVAILABLE COPY

na

of rejection]

[Date of extinction of right]

ACTIONの引例

(19)日本国特外广(J.P)

(2) 公開特許公報(A)

(11)**特許出版**公開發号 特別平11-57587

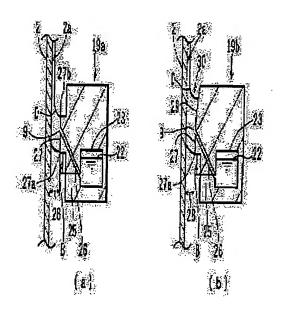
(43)公開日。平成11年(1999) 8月2日

(51) Im Cl* B O E C /11/10 5/02	·•••	B0 5 C 11/105) 5/02
B05D \$/00 G02F 1/00 G03F 7/16		B05D 3/00 D G02F 1/00 G03F 7/16 李本幹水 未確求 解水場の数8 OL (全19頁) 機能用に数く
(21)出興會月	46 M T49 — 226023	70 出版人 00207551
(22) 出籍目	子成9年(997) 8月22日	大日本スクリーン製造株式会社 京都府京都市上京区駅川通寺之内上54丁 目天神北町1 世前の1 (72)発明者: 現施: 一人 磁管京都保市京省町480番地の1 大日本 スクリーン製造株式会社産根地区事業所内 (72)発明者: 奥野 英語 融管原産部市南名町480番地の1: 大日本 スクリーン製造株式会社産租地区事業所内 (74)代画人: 井畑上: 小名 復司 (74)名名)

(54) 【発明の名称】 動布装置

(57) 【要的】 (後正有) 【課題】 全角開始時近傍における薄膜化を確実に防止する。 【解決手段】 / ズル部材 19と基板 2の後途 4 面 2 a とのまかって寸去が狭いほど厚膜化する途 4 特性を用いて、 途布開始時近傍の薄膜分を相殺して途布開始時近傍の途 4 既厚を所定の目標膜厚に一定化することができる。 この目標膜厚になるまでの途布開始区間において、 スリット2 5内に停止していた途 4 液の動きだしが悪いらたけ、 上記ギャップ寸法を挟ぐすることで、 基板 2 に 途布されて消費される液温りの減少比率が多くなることを 1 世間 2 現象が強く 間くことによって、 途布液槽 2 3 がら スリット2 G を 道って 世紀される液量を 多くずることができるため、 途布開始位置から所足の一定膜厚を得ることができ、 従来のような途布開始区間における薄膜化

を確実に防止することができる。



【特許請求の範囲】

(語求項1) 連布液を供給可能なノスル手段と、立設した狭連布室板とを被塗布面に沿って相対移動させつ

つ、毛管現象で建布液度から汲み上げられた逆布液を前 記ッスル手段から供給して前記基板の接迫布面に逆布す。 る途布装置において、

坐布開始時近傍の津曜化に応じて、坐布限厚が一定になるように、前記シスル手段と挙板の被塗布面との相対移動連貫、前記シスル手段と挙板の接塗布面との主やップで去。および前記塗布涂槽内の液面高さのうち少なくとも何れかを可変する制御手段を有することを持数とする 塗布装置。

【請求項2】 立設した基振の設定布面に対して、先管。 現象で連布液構から改み上げられた連布液を連布する途。 布装置において、

塗布液をIP智可能な塗布液槽と、

この途布波得に一端の連通され外部流出口に地場が連通されて終め上方に延びる途布波流出路が前面壁部に配設されたメスル手段と

前記シスル手段と基板を被逐布面1565で相対移動させ る移動手段と

が記ノスル手段と基板の彼途布面とを接近または難間する るように移動させるギャップ可変手度と

坐布開始時近傍の津限化に応じて、望布限厚を一定にする
こので、前記ツスル手段と基板の被望布面とのキャップ
「対法を可変するように前記ギャップ可変手段を制御する」
と共に、前記ツズル手段と基板を被望布面に沿って相対
参動させるように移動手段を制御する制御手段とを存す
ることを特徴とする望布装置:

【請求項3】 立設した基版の被連布面に対して。毛管 現象で連布液種から改み上げられた連布液を連布する途 布装置において。

塗布液を貯留可能な塗布液槽と。

この連布液槽に一端が連通され外部流出口に地端が連通されて料め上方に延びる連布液流出路が前面里部に配設しまれたメスル手段と、

対記ノスル手段と登板を破逸布面[36つて相対移動)させ る移動手段と

全布開始時近傍の薄膜化に応じて、全布膜厚が一定になるように、前記移動手段の相対移動速度を可変する制御手段とを有することを特徴とする全布装置。

【請求項4】 立設した基板の破金布面に対して、毛管、 現象で塗布液性から汲み上げられた塗布液を塗布する塗? 布装置において、

連布液を貯留可能な連布液槽と、

この全布液物に一端が通過され外部流出口に他端が通過されて斜め上方に延びる全布液流出路が前面全部に配設されたシスル手段と、

が記述スル手段と基切を被塗布面に含って相対移動させ。 る移動手段と 前記塗布液機内の液面高さを検出する液面高さ検出手段

前記途布派権の派面高さを可索する液面高さ可変手段 い

坐布開始時近傍の理解化に応じて、坐布膜厚が一定になっていまうに、新記波面高され出手段で検出した液面高さを 要集として前記波面高さ可変手段を制御すると共に、前 記グスル手段と基板を接達布面に沿って相対移動させる。 ように移動手段を制御する制御手段とを有することを特 敬とする途布装置。

【請求項57」 立設した基版の接迫布面に対して、主管 現象で全布液機から汲み上げられた途布液を途布する途。 ・布装置において

望布液を貯留可能な途布液槽と

この逆布液検に一端が建通され外部流出口に他端が進通されて斜の上方に延びる逆布液流出路が前面塗部に配数されたシスル手段と、

が記シスル手段と華坂老板道布面に沿って相対移動させる移動手段と:

○前記ノスル手段と基版の波塗布面を接近または離間する。 ように移動させる字やシブ可変手段と、

前記塗布液槽内の液面高さを検出する液面高さ検出手段

前記堡布液槽の液面高さを可変する液面高さ可変手段

2年開始時近傍の漢限化に応じて、望布限度を一定にするべく、制記移動手段による相対移動速度や前記シスル。 手段と基板の破壁布面のギャンプイ法、および、前記域 面高さ19出手段で検出した液面高さる差壁とした液面高さの各制御項目のうち損数制御項目を可変するように各手段を制御する制御手段と左右することを特徴とする途・布装置。

【請求項5】 耐記制御手段は、逆布液槽から外部流出。 回に至る逆布液流出路内で逆布液が動き出す際の流出接 抗の大きさに応じて逆布限厚が一定になるように制御する る請求項。1~5の何れかに記載の途布装置。 【発明の詳細な説明】

100001

「発明の属する技術分野」、本発明は、液晶表示デバイス(LCD) フラスマ表示デバイス(PDP)、半導体デバイスとよび各種電子部品などの製造プロセスにおいて、LCDまたはPDP用カラス差板。半導体差板およびフリンド差板などの差板表面に対して、フォトレジスト棋、カラボフィルタけ、平坦化材、層間循縁棋、絶縁限および等電限などを形成するために各種塗布液を毛細管現象で汲み上げて塗布する塗布装置に関する。(COCO2)

【従来の技術】従来、幸振表面に塗布液を塗布する方式 としては、回転塗布方式、プレート連布方式、スプレイ 「塗布方式およびロールコート方式などがある。 【0003】近年、液晶表示テスパスな半導体テバイス などの製造プロセスにおいて、参析を水平に保った状態 で回転させ、その中央部に連布液を供給して連布液に違 ルカを与えることで、一挙板表面上の中央部から外周部に 均一に連布液を連布する回転連布方式が広ぐ利用されて いる。

【0004】ところが、この回転坐布力式では、基板の大型化や角形化の傾向とも目接って、単布液を成立力で外力に限ますため、使用される逆布液の有効利用という。て無駄があり、途布液の利用効率が悪かった。また、角形の基板を大平容偽で回転させることで、基板の大型化にもほって装置も大型化し、その設置スペースも増大さるを得なかった。さらに、角形の基板を高速に回転させると、基板表面に気流の乱力が発生し身く、しかも、その基板が大型化すると、その回転時における基板表面上の偽速度差が増大することにより、途布むらや途布映厚の均一性などの途布品質を確保することが難しくなっていた。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】このような回転坐布方式の上記問題、つまり、坐布液の利用効率の低下、設置スペースの増大および途布限厚の不均一を解決すべく、基版を鉛直姿勢または傾斜した姿勢に立てて保持し、その基版の幅方向(左右方向)のノスルから基板表面に対して坐布液を吐出させつつ、そのノスルを基板上場から下端に移動させるようにして坐布液を坐布する方式の途布装置が、特開手8~2474.0号公報「基板への途布、液途布装置」で理案されているが、この途布装置について、以下に説明する。

【OOO 5】回14は、逆布装置の報時構成を示す正面 「回てあり、回15は、回1/4の途布装置におけるAAB」 の断面回である。

100071图14お北沙図16において、この途布装 置は、基版1,000を設置(重直)方向に立てて保持する。 ステニショの1と、革仮すの0の仮追布面に望布液まの 2を供給する絶布液槽を内部に有するシズル部は103 と、このノスル部は10.3を基版1.00に含って下方に 直線移動させる移動手段(図示せず)とから構成されて いる。このノスル部は103は、両端が閉塞され基版) 6、0の個方向に延在する筒状をなしており、基板(2)の の被迫布面と対向する前面壁部 10.4 に他内から外部に 直通したスリット状の塗布液流出路 JOSをその幅方向。 に形成している。また、基版1.00の独全等面と対向する る前面里部104の前端面1,06は、基板1,00の接金で 布面に非接触でかつ近接するように配設され、その下端 1059が全布液流出路105の出口よりド下方で狙つ。 その反対側の入口よりも上方に位置し、その上端十〇名 bが、基板1-00の被迫布面と前端面1-05との間の膜 間は0.7を上方へ無限に延長させたと仮定じた場合に金 布液流出路 105左通与て原間 107内に流入した途布。

海からなくとも美語を現象などによって正昇するともの。 到達高さ位置と連市液流出路での5の出口との間に位置 するようになっている。

【0008】生記様成により、塗布液相内に塗布液流出路105の入口と対端面105の下端105%との間的高さまで塗布液を注入し、塗布液相を大気関数とすると、延布液物内に供給された塗布液下の2は、少なくども毛管現象によって、塗布液流出路105を通って相外に流出し、ステージ101によって鉛直容列に保持された基板1000級塗布面と前端面106との間の原間107内に流入する。

[0009] この時間は07内に流入した途布液は、毛細管現象などによってその時間は07内を前端面は06の下端は06の下端は06の下端は06の下端は06の下端は06の方面ですることはない。また。時間は07内に流入した絶布液の上方への流動は、毛細管現象などによってその時間107内を前端面106の上端1066で規制されてそれ以上には上昇しない。このようにして、基板100の接途布面と前端面106との間の時間107内に、基板100の幅方面に延びる押状の金布液の液溢りか形成されることになる。

【ロロイロ】 さちに、この塗布液の液溢りが形成された | 状態で、基版100の被塗布面と前端面105との間の 時間107を保持したまま、基板100の数方向(基板 1.00の個方向と直交する上下方向)。 ロンスル部は1 D.3と基版1:0.0とを相対的に直動させると、基版1:0: ロの被争布面に坐布液が坐布されることになる。このと き、華板100の被塗布面と前端面106の隙間107 にある液温りの途布液は、基板100の破逸布面に塗布 されてい《に従って消費されるが》 大気間放されたジズ ル部は103の塗布液槽の塗布液にかかる大気圧と、毛細 管現象などによって、その消費量とほぼ同等の途布液が、 金布液槽内から全布液流出路105を通うでその原間1 ロス内に供給される。そのため、絶布時の原間 コンス内 の全布液量は常にほぼ一定に保持されることになって 。華版100に坐布液が連続して略均一な関係に坐布され ることになる.

100 121 かかる坐布開始領域近後における強限化の 門題の解決を試みた特闘平8-1413453号の報で は、この強限化の原因は、基板とフスル部材との間に形 成される坐布液のメニスカスカーブの参助の遅れにある と考え、このメニスカスカーブの参助速度を検出し、こ れを定常速度に保つようにノスル移動速度を高めたり 神内圧力を制御する手度を設けている。ところが本発明 者の研究によれば、かかる特成では坐布開始時における 理既には経済されはするものの、やはり依然として望布 開始時の近傍位置の限序を目標限序に一定に制御するに は充分ではなく、途布開始時近傍では途布限厚かまた事 くなるという問題を有していた。

【0013】本発明は、上記従来の問題を解決するもので、。 発布開始時近後における理解化を確実に防止して一定限度にすることができる連布装置を提供することを目的とよる。

[004/4]

【課題を解決するだめの手段】本発明の全布装置は、塗り v布液を供給可能なジズル手段と、立設した彼連布基版と を被坐布面に沿って相対移動させつつ、 毛管現象で坐布 液槽から汲み上げられた連市液を耐記ノスル手段から供 捨して基版の被論布面に途布する途布装置において、途 布開始時近傍の薄膜化に応じて、途布膜厚が一定になる。 ように、スズル手段と基板の接筆布面との相対移動速 唐、グスル手段と基板の被塗布面とのボデップ寸法、お よび塗布液槽内の液面高さのうち少なくとも何れかを可 変する制御手段を有することを特徴とするものである。 【00715】また具体的には、ギャップ寸法を制御して ※全布開始時近傍においても一定関厚とした場合、好きし、 《は、本発明の途布装置は、立設した基板の被途布面に 対して、毛管現象で全布液槽から汲み上げられた全布液 、を望布する望布装置において、望布技を貯留可能な途布。 液地と、この単布液地に一端が連通され外部流出口に他の 端が連通されて斜め上方に延びる途布液流出路が前面壁 **・部に配設されたシスル手取と、シスル手取と基板を接近** 布面に沿って相対移動させる移動手段と、ノスル手段と **基板の接迫布面とを接近または離間するように移動させ** ※る手ャップ可変手段と、塗布開始時近傍の薄膜化に広じ てい途布映写を一定にするへくてノブル手段と基板の彼。 **連布面とのギャップ寸法を可変するようはギャップ可変** 「手段を制御すると共」ご ジスル手段と基板を被望布面|ご 高って相対移動させるように移動手段を制御する制御手 ・段とを有することを特徴とするものである。 また具体的 上には、相対移動速度を制御して塗布開始時近傍において 、も一定映算とした場合、好ましくは、本発明の途布装置。 はこ立設した基板の彼望布面に対して、毛管現象で塗布 減増から汲み上げられた金布液を全布する全布装置におい 1) 7、全市液差贮量可能な绝布液理と、この金布液槽に 一場が連通され外部流出口に他場が連通されて斜め上方 に延びる途布接流出路が前面生命に配設されたシズル手 度と、ノスル手度と基版を被迫布面に沿って相対移動さ 。せる移動手段と、塗布開始時近傍の齊限化に応じて、塗。 ※布膜厚が一定になるように、移動手段の相対移動速度を 可変する制御手段とを有することを特徴とするものであ る。さらに具体的には、塗布液槽内の液面高さを制御し

て全市開始時近後におしても一定供厚とした場合。好主 しくは、本発明の途布装置は、立設した基版の接筆布面 に対して、毛管現象で連布技術から汲み上げられた連布 液を維布する維布装置において、維布液を貯留可能な維 布液槽といこの塗布液槽に一端が連通され外部流出図に で他端が連通されて斜め上方に延びる途布液流出路が前面で **豊部に配設されたノスル手段と、ノスル手段と至板を被 全市面に沿って相対移動させる移動手度と、全布液槽内** の液面高さを検出する液面高さ検出手食と、塗布液槽の 液面高さを可変する液面高さ可変手段と、途布開始時近 **後の理解化に応じて)。全布限度が共定になるように、液** 面高さ検出手段で検出じた液面高さを基準として液面高。 さ可変手段を制御すると共に、シスル手段と基板を被金 布面に沿って相対移動させるように移動手段を制御する 制御手段とを有することを特徴とするものである。以上 の場合、塗布液槽はメスル手段の内部にあってもよい し、外部にあってもよい、

じのの377〕したがって、本発明では、ノズル手を上華。 板とのキャップけまが狭いほど厚膜化し、シズル手段と、 基板の被望布面との相対移動速度が早にほど厚膜化心炎 **塗布液槽内の液面高さか高いほど厚膜化する塗布特性を** 用いて、塗布開始時近傍の薄膜化を相殺して塗布開始時 近傍の塗布既厚を所定の映厚に一定化する("つまり、塗 布開給位置の近傍において: スリット状の塗布液流出路。 内に停止していた望布液の動きたしか悪い分だけ、上記 キャンプ付法を挟ぐしたり、相封移動速度を早くした り、望布液物内の液面高さを高くしたりして、基板に塗・ 布されて消費される途布液の液量と、途布液理からスリ ジト状の全布液流出路を通って供給される全布液の液量。 とが等してなるようにしている。ようで、連布開始位置 から所里の映厚が得られ、従来のような塗布開始時近傍 における薄膜化は防止されることになる。この場合に ち、スリット状の坐布液流出路内に停止していた途布液 が動き出して定常速度に達するまでにはある程度の時間 を要することになるが、本発明では、この定常速度に達 するまでの時間を早めると共に、この定常速度に達する

動作を、映摩に記載するメニスガスカーブの移動位置ま での時間内に済ませれば、途布開始位置から所望の映厚 が得られることになる。

「00」81次に、おらに具体的には、チャップ寸法。 相対移動速度および塗布液の液面高さの容制御項目のう * 古棋教制御項目を制御心では従来は薄膜化心ででだ途布 開始時近後においても一定秩厚とした場合、好ましく は、本発明の途布装置は、立設した基板の被塗布面に対 して、毛管現象で塗布液槽から汲み上げられた塗布液を **途布する途布装置において、連布液を貯留可能な途布液。 博とここの途布液槽に一端が速通され外部流出口に他端**。 が連通されて斜め上方に延びる金布液流出路が前面単部。 に配設されたノスル手段とミクスル手段と基板を被迫布容 面に沿って相対移動させる移動手段と、ノブル手段と基 板の彼後布面を接近または雑間するように移動させる生 ヤップ可変手段と、途布液槽内の液面高さを検出する液。 面高さ検出手段と、連布液槽の液面高さを可変する液面 高さ可変手度と、後布開始時近傍の津隅化に応じて、途 布膜厚を一定にするべく、移動手段による相対移動連

無: ノスル手段と基板の被迫布面のギャップ寸法。および、液面高さ機出手段で検出した液面高さを基準とした 液面高さの各制御項目のうち損数制御項目を可変するように各手段を制御する制御手段とを有することを特徴とするものである。以上の場合にも、連布液槽はノズル手、段の外部にあってもよいし、内部にあってもよい。

【GO(19】この構成により、上記したキャップ寸法、 相対移動速度および坐布液の液面高さの各制体項目のう ち推数項目を同時に用いれば、より安定した坐布開始時 近後の漢既化助止効果が得られることになる。

(0020) また。本発明における制御手段は、塗布膜、 厚の変数の原因である、単布液流出路内で進布液が動き 出ず障の流出域がの大きさに応じて、塗布膜厚が一定に なるように制御を行う。

100211

【発明の実施の形態】以下。本発明にほる途布装置の実施形態[2ついて図面を参照して説明するか。本発明は以下に示す実施形態[2限定されるものではない]。

【0022】(実施形態))図では本発明の実施形態で における望布装置の概略構成を示す到提回である。

【0023】図1において、重状に構成されて立致され、 た契台1の表面側中央部に、ガラス基板などの基版2の 核迫布面を外側に向けた状態で基板2を吸着して鉛直姿 時に保持する吸表ステージ3が配数されている。この吸 表ステージ3は、用いるサイスの基板2年の外周部に対 広した曲所に、吸引可能な吸表部はとしての吸盤(図示 せず)が出現自在に含されている細長い凹部3。が複数 配数されており、基板2への吸盤(図示せず)による吸 表後に吸盤(図示せず)を凹部3。内の所定位置に引き 込んで収納することで基板2を保持するようになってい る。また、吸表部材をしての吸盤(図示せず)が基板2 の主央部を保持しないのは、基板2の主央部は重要な回路などが配置される部分であり、吸線(図示せず)による真空吸引と解除によって温度が不かったり上かったりまることで連布むらとなるのを防止するためである。したかって、吸盤(図示せず)の形状も基板2の外周部だけを吸引すべく、細長い凹部3.6 と同様の細長い吸盤形状となっている。なお、ここでは、吸ぎステージでによる基板2の保持は、吸盤(図示せず)による吹きの場合を示したが、基板2の上下左右を爪状の部状でひらかけて保持するような構成であってもよいことは言うまでもないことである。

【0.024】また。この架台1の表面側および裏面側の幅方向両端部の上下位置の4角部にそれでれる個の各家イナルギャ4が左右2組回転自在に各軸受部5ででれてれるまされる配設されている。これらの上部に位置する左右2組の各アイトルギャ4にそれで和架けられた左右の各スチールベルト6の一方端にはそれでれ、ペランスの由端上部がそれを和は結されている。また、大部に向端上部がそれで100をまた。大部にはそれで125。また、大部に向端上部がそれで100を

た。下部に位置する左右2種の各アイドルギャ4にそれ それ契けられた左右の各スチールベルド5の一方場には それぞれ。ベース部は7の両端下部がそれぞれ連結され でおり、まだ、その左右の各スチールベルト5の他方端 にはそれぞれ。ハランズウェイト8の両端下部がぞれぞ れ連結されて、ベース部様子が製合すの表面側で、ハランスウェイト8が製合すの表面側でそれぞれ水平に保持。 されかつ上下に移動可能な状態で、各スチールベルト6か、契合1の幅方向両端部の上下方台にそれぞれ左右2 組の各アイドルギャ4をそれぞれ介して参回されてい

る。このペース部材で上の中央部には、差板2の幅寸法のノスルロタを有し、そのソスルロタから全布液を吐出可能なノスルユニッド、1つか配置されている。これらのペース部ありおよびメズルユニット・10とパランスウェイト8とがぞれるれバランスが取れた静止状態で架台での表と裏の幅方向両端部間に水平にそれぞれ保持されるようになっている。

100251また、架台1の表面側の両端部にはそれぞれも上示方向に軽型の各切ニアモータ11の固定子12が配数されており、これら左右の毎リニアモータ11はその駆動によって、アスルユニットのも数置したペース部は1の両端部を各国支子12に沿って上下に直線移動させる構成とならている。この移動手段としてのリニアモータ11は、各上下方向に配設された各スチールベルトらの内側にそれぞれ記録されており、図2に示すように、幅方向両端部の各レール部1の間にペース部14を有する固定子12と、ペース部は7の両端部裏側の各側壁にそれぞれ各固定子12とこれぞれ対向して配設され、各国定子12の上をスライト自在なスラ

イダ部は15とを有している。このスライダ部は15とを有している。このスライダ部は15とを有している。このスライダ部は15とで生じたの同じなられるもりニアガイド部16とでもリニアガイド部16の間に配設されるを共に、固定子12のペース部14に対向し、回示しない巻線による励敬によって成力を発生させる成気回路部は7の局象にはあれての番(回示さず)の回転に接続された立えのようでを有しており、この概念回路部17の同級による協力で、スライダ部は15は固定子12の各しニル部19に有リニアガイ下部15で案内されて上下に移動自在である。このスライダ部は15が、ノスルユニット1のを裁置したペース部は7の両端部表側にそれぞれ固まされており、これらのもスライダ部は15の移動によってペース部は7か上下に移動自在になっている。

(100261. ことでは、タスルコニットは10を製造した ベース部材での両端部を制度定子121335で上下に移動させるように構成したが、タスルユニッド10と卒板 ととが被望布面に35つで目対的に移動するように構成すればよく、タスルユニット10を固定して基板2を収着 ステージ3と共に上下にリニアモニタやボールれしなどの移動手段で移動するように構成する。ともできる。このように、吸書ステージ3を上下に移動させる方がタスペルユニット10を移動させるよりも振動があなく、その振動による連布な5防止などの観点から吹着ステージ3を移動させる方がよいのであるが、吹きステージ3を移動させると、装置の高さが倍必要となり、カリーシルームの天井高ずには制限があるのでの装置の設置が 舞しくなってしまう。

(0027) さちに ノスルコニット10は 図3に示すように、基板2の破逸布面に対向して間回した水平方向の囲長レノスルロタから金布液を吐出可能なノスル手段としてのノズル部材19と、このソスル部材19を基板2の被逸布面への対向位置がとき換て示す。光浄用の下方位置がとの間で、シスル部材19をそのは多手方向を回動軸として回動させるシスル部材回動機構部20と、シスル部材19のシズルロタと基板2の破逸布面との水平方向の隙間(ギャップ)を可変させるべく、ノスル部材19を基板2に対して接近または瞬間自在に駆動するギャップの変機構部21とを備えている。このノスルニット10は、逆布処理される基板2のはイスに合った幅寸法のソズル部材19と付け変え可能に

【002自】このノブル部材本9のうち、図4(自)にはノブル部材19点が、図4(ら)には別の型のノブル部材19点が、図4(ら)には別の型のノブル部材19点。19ら内には、逆布液22を治める逆布液槽29が配設されており、この途布液槽23は、両端が開きまれ登板2の個方向に延在する水平方向に細長い筒状に併成されている。この途布液槽23の中央部に途布液22を供給する図1の供給チューブ24が連結されてお

構成されている。

り、ベース部は7上に栽造されたボンブ4つによって供 ■8チューフ24を介して外部から全布液を迫布液相2.3 内に供給可能に伸びしている。また、基版での接触布面 2.9)と対向する前面重部2.5に逆布液槽2.3円から外部。 に斜め上向きに重通した全布液流出路としてスリット・2。 6かその偏方向に形成されている。前端面27の正端2 できば、スリッド26の出口であるシスルロ9と、その 反対側の全布液槽23円への開口との間の高さに位置す るように形成されている。また、ノスル部状が息息、ト 9 5の塗布液槽2 3には、その内部/ 計算される塗布液 の液面よりも上方部分において塗布液槽と3内部と連通 してその内部を加圧し、減圧し、または大気開放にする。 ための圧力設定機構(図示せず)が接続されている。 こ のスリット25は、途布液槽2つの下部とジズルロ9と の間で直算状に左上向きに傾斜した状態で連結してお り、スリット2.5の下方域が全布液槽23内に開口し、 その主方端が水平方向に細長い之ズルロ9となってい るべき612/基版2の被絶布面2:0 と対向する前面重部 2:5の前端面2.7は、途布液の液温りが形成可能なよう。 |京:基板2の被塗布面2台|ご非接触でかつ所定の隙間2% 8で近接するように配置される。

【QD29】さらに、図4(e)のクスル部持て9点では、この前端面27の下端27。とスリッチ26の連布。 強性29内への間口上端との高さ範囲日内に連布液性2 Q内の連布液面が位置するように液面を設定し、その前端面27の上端27とが、基板2の被連布面2点と前端面27との間の時間28を上方が無限に延長させたと仮定した場合にその時間28内に流入した連布液22が少なくとも毛細管現象などによって上昇できる到達高さ位置とスリット26の出口であるノスルロ9との間に位置するようになっている。

【10日307.また、図4(6)の別の型のノブル部材1 9.6では、前端面27の下端27度とスリッド26の途 布波槽20時への開口上端との高さ範囲自内に途布波槽 23時の途布液面が位置するように液面を設定し、ノブ ルロミから前端面27の前端面上部29は、土方に開く ように傾斜している。つまり、季板2の玻速布面28と 前端面上部29との間の原間30は上に行くほど広かっており、途布波22が手細管現象などによってスリット 2.61さらにノブルロ9をかして原間30内を上昇する液 面到支高さ位置まで来でいる。

【のの31】これらのノスル部材、19名、19名の特徴を比較すると、クスル部材、19名では、連布液22か毛細管現象などによって上昇する到達高さ位置よりを低い位置で削縮面22の上編22をか形成されているため、毛細管現象などによる連布液22の上昇力が内存されており、単布液22の連結のから所定既厚に至るまでの時間がススル部材、19名の場合よりも早く到達するというメリットがある。つまり、ノスル部材、19名では、連布液22の連絡のに生じる強い関厚範囲が、ノスル部材(1

9 6 の場合よりも狭いというメリットがある。 【0032】また、ノスル部は196では、その前端面、 2.7は望布液2.2で常に無れているために望布液2.2が、 後くことがなく、始くことによるコンタミネーションの・ 発生原因は抑えられることになる。一方のクスル部材は 9.6では、前端面上部2.0の傾斜面を、 2.4で2.2の液。 。面が毛細管現象などによって上昇する到達高さ位置は、 望時のと筆鉢わりなどで、消費した液量差による槽内の 液面高さの度下などのため一定しておらず、液面が低下 することによって、今まで連布液と2で無れていた前端。 面上部29の傾斜面が乾いてコンタミネーションが生 じ、そこから発生したパーティクルが全布液22年に限。 入して望布されることになって、連布映の品質が低下まっるという点がある。 また、ノスル部材 1.9 6 では、次に 別の基板2の接線布面2 eを終布する場合にも同様に 対端面上部29の値斜面を、塗布液22の液面が毛細管 現象などによって上昇する到き高さ位置は、前回の途布 時と比べてシ基板2の被迫布面2まと前端面上部29と の隙間3のか広くなったり狭くなったりまることで一定 作しない、このため、その時間30が広くなったギャッ プ部分では液面到達高さ位置が低下することによって *今まで金布液でとで濡れていた前端面上部と9の傾斜面> でか越くことになる。その乾いた部分にコンクミネーショ つか発生し、それによるバーティブルが途布液22中に 温入して途布されることになって、途布期の品質が低率 するという思がある。

【0033】 さらに ソスル部は190では、基版2の 接绝布面20全前端面2.72的隙間28.0寸法によって公 全布する全布液22の膜厚が変化するために、膜厚調整 用としては効力を発揮するが、細長いンプルロ・9と基板 2の披塗布面2eとの時間28に、細長レノスルつ9の。 両端位置で、また、連絡めの位置と連絡わりの位置など でキャップ差が生じるような場合には、その時間28の を表が全布秩序差となって反映することになって

※基板2 の被途布面とるに均一な秩厚の途布液22を途布するこ とかできないという度がある。これに対して、ノスル部 材 1930では、基板2の厚みが一定でなかったり基板2 の被迫布面とっと細長いノスルロっとの時間30に、基 板2万反っていたリンズル部は19もか値いていたりし て、細長いノスルロ/9の両端位置で、また、塗餡のの位 置と連絡わりの位置でまたップ差があるような場合に ち、時間3.0か上方に広かっているので、細長いシスル 口 9の両姉部などでのギャップ差が吸収されて、途布膜 厚差が生じにくく、基板との被金布面をaにより均一な 映厚の金布液22を坐布することができるようになる。.. つまり、時間3つの寸法が小さくなるほど望布展序が厚 くなるが、この場合・時間30を土具する途布液22の 液面到達高さ位置も上昇することになり、前端面2.9の 順斜面で液面が上になるほど液面位置における時間寸法 も増えて、細長ロシスルロ9の両端部などでのギャップ

差が吸収されることになる。この上昇液面位置における 時間寸法が逆布限厚に影響しているため、時間30の寸 法が小さくなるほど逆布限厚が厚くなるが、上昇液面位 置における時間寸法は広がらて連布限厚が薄くならて連 布限厚差は生むにくくなり、基版2の被連布面2。まに対 してより均寸な限厚の連布液22を連布することができ るようになる。

【0034】一方、図3のノスル部は回動機構部20 は、図示しない重磁弁で制御されて、ロッド先端部314 を伸長位置と収縮位置との間を移動させるエアーシリン ダ32が、矢印方向でにシリンタ前方部のピン329を 回動中心として回動可能に軸支されている。 このロット 先端部3年は、アミム部は3/3の三方端部と回動可能に ビン連結されてリング機構を構成しており、デーン部体 93の他方端部は駆動軸3.4にその長手方向に直交する。 方向から回動力を伝達可能に固定されている。この駆動 軸34は、所定値で水平方向に延びたベース部は35を 下方から支持する支持部状の5.8を構方向から宜通して 固定されている。このベース部は25の前方端線上側に はダスル部材19かそのダスルロ9を基板2の接急布面 20側に向けた状態で、シスル部は19の長手方向と駆 動軸3.4の軸方向が一致する方向になるように取り付け られているに図るは、エアーシリング32のロッド先端。 部31か何長した場合であり、このとき、ノスル部は1 9のノスルロ9は姜板2の彼途布面2回に対向して途布 可能な状態である。これに対して、エアーションダる22 のロッド先端部31の短輪した場合にはベンズル部材料 9のシズルロ9世に2点領棋で示すように下方を向いて 図示しないクスル洗浄手段によりノズル部は十つか洗浄 可能な状態となる。このロット措施の途中で、ビンコン a を回動中心としてエアージリング32が关印方向(CII) 接動しつつロット先端部3寸が密縮されることになる。 【ロロ35】また。キャップ可変機構部を主は、ステッパ ピングモータやサーボモータなどの接触モータのもと 前後の軸受部372/3.8で軸支され、この接触モータ32 5の回転軸に連結部39を介して連結されたボールれじ 4のと、このボールねじゅっに保合した移動部材を元 と、移動部は31の上端が下面で固まされていると共に ノスル部は回動機構部20を支持して基板2の接迫布面 2 a に対してジズル部材(9の前端面2.7が接近または) 雄間するようにスライト自在なスライナ部は4/2とを確 えており、接離モーな3.6によるボールれじ4.0の回転 で、移動部材タイか、ノスル部は19およびノスル部材。 回動機構部と立き載置した状態で前後に移動自在に構成 されている.

「COO361」こでは、ギャンプラ変機構制で1は中央 割り個所として、基板2の厚さのはらっき範囲内でギャップはまを調整するようにしているが、さらに、基板2 の厚さのばらつきたけではなく、基板2の個方向にデーバがあって左右両端部での厚き寸法に差があるような場 合には、ギャック可変機構部を1をベース部材での生者と関所に設することで左右独立にキャップ寸法を調整することができ、ノスルユニット10の左右に長いソスル。部体19を、挙版2の偏両端部で厚さが異なることによる個方向デーバに合わせて平行に、左右位置で発光やップ寸法として傾け得るように構成することもできる。「003737回5(e)は基板とノスル部材とのギャップ重と、単布関係との関係を示す回てある。

【0038】図5(a) に示すように、基板2の被金布面2aと、アスルロ9を有するアスル部は19の前端面27との時間(キャンス章)2日になって金布膜度が変化する特性があり、そのギャップ量が大きいほと、それにないて金布膜厚が強くなる。

【0039】この図5(き)のまかって単二のじて塗布 限度が変化する特性で、 塗布開始時近傍で意味化する特 性を、連布開始位置近傍でも所建の途布限度で一定化す るように補正することかできる。つまり、途布開始位置 近傍で東映作に応じてギャップ生を変化させること。即 ち、キャンプ量が一定であれば金布開始時の薄い膜厚状 態から所望の塗布限厚になっていくが、この寒に映厚状 態の変化を子削し、その子測した速し供厚状態と所望の 途布限厚との関厚差に応じて塗布開始時のキャップ量を 小さなものとしておき、そのきタップ量の過少状態から 通常塗布時のギャップ量までの増加を図ることで、塗布 開始位置近傍で強くなる全布膜厚を呈正するように刺御 ずれば、連布開始位置近後においても所望の連布展界で ※一定にすることが可能となる。この場合にも、スリット 2.6内に停止していた途布液が動き出して定常速度に達る するまでにはある程度の時間を要することになるか。本 発明では、、この連布液流出路内で連布液が動き出す際の。 流出技术の大きさに応じてそれによる専販化を補償する ようキャップ量を選択させることで途布開始位置から所 望の秩序が得られることになる。

100401回6計論回示の連布装置の根幕制御構成を 示すプログク回である。

【0041】回6において、操作部52としては、数字を入力するマンまー、電源のオン・オフを入力する電源 キー、遅布スタートキー、リニアモータ 1.7の駆動速度 の産準値をマニュアル設定する速度設定キーおよび、接 離モータ36を駆動させて基板との被逆布面と。センス ルロ9との限間28または隙間3.0を調整する隙間設定 キー、 基板サイス、逆布液粘度および途布限度などを設 定する各種設定キーなどで構成されている。また。この 操作部52が接続される制御部53はROM54および RAM55に接続されており、ROM54内に登録され た各制御ブログラムで用いる制御データを、操作部52 から制御部53を介してRAM55内に書き込み可能で ある。

【0042】また。これらの操作部52、ROM54お よびRAM55が接続される制御部53は、リニアモニ

タ駆動回路5.6を介してリニアモーダーでに接続されて おり、ROM54内に登録されたリニアモーな駆動制御 プログラムと、操作部与でから入力され、リニアモーな 駆動制御プログラムに対応した制御データに基づいては 制御部5、9世、その制御信号をリンアモック駆動回路5。 6に出力し、リニアモニタ駆動回路5.6かけエアモニタ 1.1を駆動してペテス部は7.11のグスルコニット 1.0 を 、華振名の接種布面名。に対する所定上下位置に移動自在 である。また、制御部53は、ROM5名内に登録され たリニアモータ駆動制御プログラムと、基板サイズ・塗 布液粘度および塗布膜厚などの各種設定寺へからの入力は や。操作部5.2の全布スタードキーの入力によって、リ ニアモータ駆動制御ブログラムに対応じた制御データに **華ブいて、リニアモータ駆動回路5.6を介してリニアモ**? 一タボルを駆動して所定速度でジズル走行させつつ途布 可能なように制御するようになっている。

【0043】 さらに、これらの操作部52、ROM54 およびRAMS5が接続される制御部5つは、接触モー タ駆動回路5.7。そかして接離モータ3.6に接続されてお Up ROM54内に登録された接離モニタ駆動制御プロ グラムと、操作部写とから入力され、接離モーク駆動制。 **御プログラムに対応した制御データに基づいて、制御部** 5.3は、その制御信号を接離モー文脈動回路5.7に出力。 し、接離モーク駆動回路52が接離モーク36を駆動し。 でベース部材を上のソスルヨニット。すりを基版をの接換 。 布面とaに対して接近または離間させて所定ギャップ位。 《置に移動自在に制御可能である、、この制御データとして、 は、途布する途布液の北度や途布速度、目標とする途布 既得などに基づして、 途布開始時に途布波流出路内で塗 布液が動き出す降の流出抵抗の大きさとそのためにとの。 権な理解状態になるかという実験データが、操作部52 から制御部53を介してRIAM55内に子の登録されて おり、その登録された意味データと所望映度との解度差 たけ厚くするように、制御部53は、接離モーク駆動制 **御プログラムに夢ついて基板2とグスル部材か9との目** 標のギャンプ位置に、接触モニタ駆動回路5つを介して 接触モーダ3点を駆動させるようになっている。このよ うにして、制御部53は、塗布開始時近傍の薄膜が所望。 の目標度厚で一定化するようにご基板をに対してノブル。 一部材は9を。望布開始時には通常の定常状態の望布時の ギャップよりも近接させておいて連布を開始し、その後 徐々だそのキャップを広くして、途布液流出路内で途布 液が動き出してその流出速度が定常状態になるのに対応 して通常の塗布時のギャップの大きさまて離間するよう に制御する構成となっている。

【00641】図7は絶布開始時の移動距離に対する関厚の関係を示し、(a) はパラメータが奉振とススル部はどの相対移動連携の場合の図 (b) はパラメータが途・布液の社族の場合の図である。

【DO45】「図グ(a)」において、華板2センスル部体

【0045】図7(6)において、坐布液の粘度与に Dan 1 (100 p)、150 pは、50 ps 1 (100 ps 1 50 p Pであって、この粘度が高くなうほど専門領域は広くなっている。例えば粘度50 pでは移動距離から1/2まで、粘度150 pでは移動距離から1/2まで、粘度150 pでは移動距離から1/2まで、粘度150 pでは移動距離から1/2まで、程度150 pでは移動距離から1/3まで理解となる領域である。 で で 1 のははは液粘度になした一定膜厚で定常領域となっている。北たからで、坐布開始時の達開化する区間は液粘度が低いほど短くなる。したかって、坐布膜厚を厚くする場合には、坐布液の粘度を低い状態のままで、坐布液槽と3の液面高さや、萎板とレンスル部は100 字サップではなど他の坐布条件で制御する方が坐布開始時、近傍の専門化への影響は少なくなる。

[0047]以上的ROM59、RAM55 制御部5 3。リニアモータ駆動回路5.6および接離モータ駆動回 能与スによって制御手段が構成されており、制御手段 は、全市開始区間の漢棋化に応じて、全布棋項が一定に なるように、ノズル部材えりと基版での彼途市面ですと のギャップ付法を可変するようにギャップ可変手段とし での接離モデタ3.6を制御すると共に、アスル部は1.9 と基版名を被望布面 Zie に沿って相対移動させるように 移動手段としてリニアモータイプを制御する構成となっ ている。つまり、制御部5つは、途布開始時近傍位置の 津に東厚状態から所望の途布映厚になる映厚変化を予測 し、その子則した強い秩序と所望の途布秩序との差を相 役するように、ギャップ量を選挙状態から通常連布時の キャップ重まで広げるごとで、 値布開始時近傍できくな〉 る望布膜厚分を是正して、塗布開始時近傍においても所 望の金布既厚とするようになっている。

【0048】上記権以により、以下、その動作を説明する。ここでは、キャップで表の変化に対して金布映度に一定が出やすいノスル部は1.9。を制定とって説明する。 【0049】まず、所定の金布液を金布処理する基板2。を施送ロボット(図示せず)などによって機送後に、基板2の外周部を吸差ステージョの複数の吸盤に対応させ

だ状態で所定の位置に位置決めして、基板との鉄道布面 を外側に向けた状態で基版2を争収盤で収差する。さら に、各収益を収差ステージョの凹部3。内の所定位置に 引き込んで収納することで基版でを保持する。 [0050] 法[202] [部体1-26内的全布液槽2-3。 戸所定量の途布液2.2を美図18のベース部材の上に転置 されたボンブ 43 にて所定の供給速度で供給チューブ2 4を介して供給する。この途布液槽23人の途布液22。 の供給は、。ノスルコニッドイロの停止中に行う方がよ い、これは、延布中に延布液度23に塗布液220世紀 を行えば、望布波神23内の全市液22の液面が採わ ているの高さが変化する液面に応じた波動が火スルロ:9 を介して伝播して途布むらとなる症があるだめである。 【10051】古らに、制御書53は、基板2の複金布面 2aに対する原意位置にノスルユニジドnoにおけるノ スル部材198のノスルロ9を上方向または不方向に移り 動するべく、グスルロニット10と共にベース部状分を リニアモータイルによって移動させる。このとき、RO M.5.4内に登録されたリニアモー女駆動制御プログラム。 とその制御データに基づいて、制御部53が、その制御 ・信号をリニアモータ駆動回路ってに出力することで、リン ニアモータ駆動回路58かリニアモータエエを駆動して 3一ス部はフェのンスルコニッド10におけるノスル部 材196を基版名の被塗布面28に対する所定の塗給め **位置に原系復帰させることができる。この場合の制御示** 一々は、華板での保持位置が精密な場合には、登録され、 た原本データであり、また。マニュアル的に操作部5-2。 から所定の高さ位置が入力されたテータであってもよ け、さらに、連布液22の逆能が位置に頂点センザ(図 示せず) を設けて、その原点センサ (図示せず) かべ二 ス部状7を検知する所定の塗給の位置で、制御部5.3か ベース部材でを停止するようにリニアモーク駆動回路5 6 老介出了リニアデータナナを駆動制御工でもよし、 【0052】 からに、基版2の接通布面2%と少文化部 - 林中皇帝のグスルロタとの所定の中科グブオ法に移動す ろへく、接離モータ36の駆動によるホールれじ40k。 まび移動部体 もっぱい よりょう はい 1 りょの ノブルロ ら を基板2の披塗布面に対して接近または雑間するように 移動させる。このとき、ROM54内に登録された接触 モータ駆動制御プログラムとその制御データに基づい て※制御部ち。3が、その出力制御信号を接踵モニ及駆動 回路5.7に出力し、接離モーク駆動回路5.7が接離モニ タ36を駆動してペース部体で上のノスル部体に96 を、図り(3)に示すように基板2の被迫布面2。に対 する所定の近接するップ位置に移動させる。この場合の 利御テータは、望布液22の私度が目標連布映厚、塗布。 連携に液面高さなどの各種塗布条件に基づいて、塗布液 流出路内で塗布液が動き出す際の流出抵抗の大きさに広っ じて望布開始時近傍の薄膜分を捕慣することを考慮して 設定され登録されたギャップデータ(所定ギャップ位置)

データ)であってもよく。また。これらの各種単布条件 に基づいて連布開始時近傍の連接分を補償することを考 歩した実験ギャッフテータを参照してマニュアル的に操 作部5.2から入力されたギャップテータであってもよ いこの目標ギャップ位置にメスル部材 1.9 a を移動さ せたとき、前記圧力設定機構を動作させて連布液槽2.3 内の圧力を大気圧とするかまたは一時的に高のるなどに よるディスペンス動作によって基板2.0被連布面2.a と ノスル部材 1.9 a の前端面2.7 との間には、連布液2.2 か毛管現象で連布液槽2.3内から汲み上げられて液温り か形成される。

【0.0.5.3】 さらし、 参振2の接途布面2.a に所定の途の布限厚で途布するなく、 操作部5.2のスタートキーを操作すると、前記圧力設定機構により途布波接2.3 内を大会開放にするとともにROM5.4 内に登録されたリニアモータ駆動制御プログラムとその制御データに基づいて、制御部5.3 は、その出力制御信号をリニアモータ駆動回路5.6 に出力は、 リニアモータ駆動回路5.6 に出力は、 リニアモータ駆動回路5.6 に出力は、 リニアモータ駆動回路5.6 に出力は、 リニアモータ駆動回路5.6 に出力は、 リニアモータ駆動回路5.6 に出力は、 リニアモータ取動回路5.6 に出力は、 リニアモータを動して下方向に移りさせると共に、登録されたギャ・プテークに基づいて、 登録されたギャ・プテークに基づいて、 登録されたギャ・プテークに基づいて、 登録されたギャ・プラークに基づいて、 登録されたギャ・プラークに基づいて、 登録されたギャ・プラークに基づいて、 日本でのエキャップ制御をしつつ所望の一定限度で途布を行うことになる。

[0054]このとき、この制御部53による制御ルー プは開ループであり、目標連布製像や塗布液の粘度。手 でデンプリ法などの各種塗布条件に基中心で、RAMS 5 /に登録された途布開始近傍位置の意識テーク・(実験デー) タ)と所望の自標財厚との財厚差だけ厚くするように基 板ととノスル部は198との所定のキャップ寸法を演算。 してもオップデータを得るが、RAM55に登録した手 ヤンブデータ(実験データ)を持つようにしておき、こ の所定のギャップデータによる目標キャップ位置に、割 御部5·3 は接離モニタ駆動制御ブログラムによって、接続 離モータ駆動回路57を介して接離モータ35を駆動さ せてノスル部は196を損汰移動させるようになってい る。このようにして、途布開始時点から所望度度となる までの塗布開始区間で、制御部53は、ノスル走行させ で連布を行いつつ、基版での被連布面でもに対してクス ル部林198を接近状態から離間させるように制御が異 され、全布開始区間の理限分を補償して一定限度と生

【の0.55】、このソスル走行において、まず、図 8) (b) に示すように、ノスル部は1.94の前端面27の) 上端2.75か萎収2の途布開始位置にくるまでの時間内 に、図 8(a)に示す近接ギャップ位置がら図 8(b) に示す途布用の所定ギャップ位置までソスル部は1.94 を離間するように、制御部ちつが接離モータ3.5を駆動 制御してノスル部は1.94を移動させるようにする。そ の後、回号(6))〜回台(6)に示すようにノタル部は 1996を下方向に移動させっち向この以二スカスカニブ・ 9で同一限度に途布する。

【QQ56】以上のように、本実体形態にによれば、
スル部材を19と基板20接換布面2mとのギャップ寸法
が狭いほと早限化する適布特性を用いて、適布開始時近
傍の薄限分を相報して適布開始時近傍の逆布限早を所定
関 厚に一定化することができる。この適布開始時かから
所望限早となるまでの適布開始区間において、スリット
2 6内に停止していた適布液の動きだしが悪い分だけ。
上記者を2フ寸法を狭くすることで、基板2に適布されて消費される液温り退少比率が高くなることとを細管現場が強く無くことによって、適布液糖23からスリット
2 6を通って供給される液量を増やすことができるため、途布開始的遺から所建の一定限厚を得ることができる。
にまのような適布開始時近後における薄膜化を防止することができる。

【0057】また。従来の回転連布方式のように基板2を水平に支持ゼす基板2を立設するために、その設置スペースの第小を図ることができ、また、従来の回転連布方式のように基板2を回転させた違に力で連布液を周りに振りきりつつ連布するのではなべ、立数1.た基板2に対して、基板2の破連布面に沿ってアメル部材1.0をり、二アモータ1.1で移動させつつ。年度現象で供給された連布液を基板2の破率布面に坐布するため、単布液の動的を図ることのできる。

[00:58] (実施形態2)上記実施形態1次は基版2 をソスル部材19の前端面27とのギャップ寸法を制御 して単布開始時近例においても一定限項とする場合について説明したが、本実施形態2では基版2とノスル部材 1.9との相対移動速度を制御して連布開始時近傍においても一定限度とする場合である。

【D 0.59】回5(b)は華板とグズル部材との相対移、 、動連度と、途布既厚との関係を示す図である。

【00.60】回 5 (b) (二元すように、 基板2 とクスル 部材 1 9 との相対多動連度である途布連度に応じて途布 既厚は直接的に変化する特性があり、この途布連度が早くなるほと、 それに応じて途布映厚が厚くなる。 これ は、 例えば前端面2 7 の上端2 7 もに形成される回4のメニスカスのカープ形状でか、 途布連度である ノズル連行連度が早くなると様く (曲率半径が大きに) なって限度が厚くなり、また、そのアスル走行連度が遅くなるとうつで(曲率半径が小さに) なって既厚が厚くなったある。

「ロロち・1」この図5。(6) の相対移動速度に応じて途 布限序が変化する特性で、途布開始時近傍で理解化する 特性を、途布開始時近傍でも所望の途布限度で一定化す るように確正することができる。つまり、この途布開始。 時点から所望限度となるまでの途布開始区間で理解化に 応じて相対移動速度を変化させること。即ち、相対移動 連貫が一定であれば連帯開始的近傍の急し脚厚状態から 所里の連布限厚になってくるが、この逆し限厚状態の変 化を予測し、その予測した達し限厚状態と所望の目標限 厚との限厚差に応じて連布開始時の移動速度を高速にじ た後、相対移動速度を高速状態から通常速度までの減少 させることで、連布開始時近傍で改くなる連布限厚を是 正するように制御すれば、この連布開始時点から所望関 厚となるまでの連布開始区間においても所望の連布限厚 厚となるまでの連布開始区間においても所望の連布限厚 で一定にすることか可能となる。この場合にも、スリット との内に停止していた連布液が動き出して定業速度に 達するまではある程度の時間を要することになるが、 本発明では、この連布液流出路内で連布液が動き出す環 の流出抵抗の大きさにないてそれによる意限化を補償ま るよう相対移動速度を高速とすることで連布開始位置か ら所望の既厚が得られることになる。

[0052] 本実施形態2の制御推成は図5の場合と、 ROM54、RAM55、制御部53、リニアモー点転 動回路56および接離モータ駆動回路57によって制御) ・手段が構成されている点は同様であるが、この制御手段 の制御内容が、この全布開始時点から所望既厚となるま での途布開始区間の津联化分を担発して途布限浮が一定。 「こなるように、ノスル部は19と幸板をとの接後市面2 9月30つた相対移動連貫(金布連度)を可変するように 移動手段としてのリニアモータコリを制御する点が異な っている。つまり、相対移動連集が一定であれば、塗布 開始時近傍の津い戦厚状態から所望の途布映算になって 心くが、制御部5つはこの秩序変化を予測し、その予測 じた薄い映序と所望の目標映厚との映厚差を相殺するよ うに、相対移動速度を高速状態とした後に通常途布時の ・ 単布速度まで迅速することで、この単布開始時点から所 望映厚となるまでの連布開始区間で薄くなる連布映厚分 を是正して、途布開始時近傍においても所望の一定途布 供厚とすることができるようになっている。

100-581 生記構成により、以下、その動作を説明すべる。ここでは、他製面の前端面上部20を有するシスル 部材196を刺ぶとって説明する。

(ロワ 64) ます。所定の絶布液を絶布処理する基析 2 を推送ロボット(図示せず)などによって推送した後に、基板2の周囲を吹きステージの複数の吸盤に対応させた状態で所定の位置に位置決めして各吸盤(図示せず)で基板2の周囲を吹きして保持する。さらに、ルブル部は196内の途布液控23に所定量の途布液22を、図1のヘース部は7上に裁置されたボンズ43にで所定の供給速度で供給チューブ24を介して供給する。さらに、制御手段53は、その基板2のサイズの被途布面に対する頂き位路にメブル部は196のノズルロラを上方向または下方向に移動すべく、ノズルユニットものと共にヘース部は7をリニアモータコ・ドフよって移動させるように制御する。さらに、目的とする金布映厚になるように、制御部53は、金布液の粘度、途布運度およ

び液面高さなどの各種途布条件に基づいて、差板との被 途布面と前端面を7のプスルロ9との所定のギャップ対 法を复出してギャップデータを待るかまたは、登録された実験データから選択してギャップデータを待る。この ギャップデータに基づいて、制御部う3は、接離モータ 3-5の駆動によってホールカセ4のなどを介してアスル 部材196を基板2に接近または離間するように移動さ せる。このとき、基板2の接途布面と多とクズル部材1 9-6の材料面と7との間には、前記圧力器定機構を動作 させて途帯液槽23内の圧力を大気圧とするがまたは一 時的に高めるなどによるディスペンス動作によって途帯 液が毛管現象で塗布液槽23内がら汲み全げられて液温 りが形成される。

【0065】次に、基板2の接途布面2el2、目標とする途布限度で途布するべく、操作部52のスタートキーを操作すると、制定圧力設定機構により途布液構23内を大気間数にするとともに制御部53さらにリニアモー9駆動回路55を介してリニアモニタ11が不方向に防定の高速度となるよう駆動開始され、その後後をに通常途布速度まで迅速するように駆動されて、基板2の接途布面2eに途布開始近傍位置においても所定の目標限度で一定に途布が行われる。

【00.66】つまり、この制御部53による制御ルニブ は開ループであり、目標連布膜厚や連布液の粘度、羊や ップ寸法などの各種金布条件に基づいて、RAM5.5に 登録された全布開始時近傍の湾限データ(実験データ) と所望の目標膜厚との膜厚差だけ厚くするように基板2 とツスル部材は9つとの相対移動連携を演算して連度伝 一名を得るか、RAM55に登録した相対移動連度デー ダ(実験データ)を持つようにしておき、この所定の途 度データによる相対移動速度に、制御部5つはリジアモ - 次駆動制御プログラムによって、リニアモー攻駆動回 3월356を介してリニアモータイナを駆動させてシズル部 2は19かを下方向に移動させるようになっている。この ようにして、望布開始時点から所望既厚となるまでの全 **布開始区間で、制御部5.3は、ジスル走行速度を高速度** から通常の全布速度まで迅速させるように制御し、全布 開始区間の薄膜分を捕充して一定関原とする。

(0057) ごのとき。まず、ノスル走行において、回り(さんに示す途布はののソスルロラからの液面到透距離、が、途布の定常状態において液面が毛細管現象などで上昇することができる高さタナリもぜくなるように、ノズル部は196を基板2に対して位置ぎせる。ノスル部は196を基板2に対して相対的に下降させて途布を開始すると、ノスル部は196の前端面上部29を液面が上昇しばじめ、その後に回り(6)に示すように一定高さタとなって途布の定常状態となるが、このようにノスル部は196の所定液面到達距離シにタニスカスカープのかくるまでの時間内に、ノスル走行速度を高速度から通常

の途布達度まで加速させるように、制御部ちらかリニア モテタイトを駆動制御してンズル部材を95を下方向に 移動させるようにする。その後、図9(60)に示すよう にメスル部材を95を不方向に移動させつつ上記所定施 面到き距離yにある同一のメニスカスカープロで同一膜、 厚に途布されることになる。

【0068】このどきのシスル部は1966と基板2の相対移動速度(途布速度)はよび途布限厚との関係を図り(d)には、本実施形態についての語果を実験で、比較例として従来例として先に証明した特別年8~141/463号立転の構成についての結果を破験で示し、それぞれのグラスは定常状態の値で正規化してあって、目歴りてが定常状態の値を示す。

【00.59】比較例においては金布開始後、メニスカス カーブの移動速度(図示せず)が一定になるようにシスト ル部状の移動速度を一時的に定常速度よりも高め、メニ スカスカーブの移動速度が一定になるのに応じてノズル・ 部材の移動速度をも定常速度に戻している。これによ り、全布の初期においては全布秩序は比較的急峻に上昇。 しているが。メニスカスカーでの移動速度が完定になり ノスル部材の移動連度が定常連渡に戻っても、 途布戦厚 は依然として定常状態の値には達しておらず、薄膜化す 。る傾向が残っていることがわかる。これは、メニスカス なープの移動速度が定常状態であっても、プスル部材の 全布液流出路内での途布液の速度が、途布液が動き出す 際の流出速度により。またに定常速度に達むていないた 《めてある。その後、シッズル部状の金布液流出路内での金。 ※布決の連貫は緩やかに上昇北。 その連度が定常状態に達 したときに、途布秩厚も定常状態の値となるが、途布開。 始時の薄膜化がかなり立い範囲で残っていることがわか ***5."

【0070】それに対して本実施形態においては、命布 開始時から、ノズル部はの途布液流出路内で連布液が動。 き出す際の流出抵抗の犬きおに応じて、それによる強膜 心にを捕伐するように、相対移動速度を比較例よりもさら 「心高速としている。そして、比較例においではメニスガ スカーブの移動速度が一定になるとともにブスル部材の 移動速度を定常速度に戻しているとき(図9(d)中の にも点定でも、本実施形態では久ズル部材の金布液流出 路内での途布液の速度が途布液が動き出す際の流出速度 一つより定常速度に達していないので依然として定常状態 の途布速度は灯も大きな途布速度を保っている。そのだ の、途布の初期においては途布限厚は比較例よりも急峻 「江上昇し訪けて比較例よりも速く定常状態の途布度度に 《達する。そして、シスル部材の連布液流出路内での連布》 液の速度が定常状態に達した位置(図9(d)中の4.2 点)において、塗布速度が定常状態の速度になるように 制御されている。これにより、本実施形態では定常状態 の全布秩序に達するのが比較例と比べできわめて早く ※ 绝布開始時における津限化の発生範囲を顕著に低迫して

ುತ್ತ

(007 1) 以上のように、本実施形態をによれば、 スル部材19と基板2との相対移動速度が早いほど厚膜 化する逆布特性を用いて、逆布開始時近傍の意味分を補。 價して連布開始時近傍の連布限厚を所定限厚に一定化す。 ることができる。くこの途布開始時点から所望秩厚となる までの途布開始時区間において、上記相対移動速度を早 くすることで、華坂でに盗布されて消費される連布液の 。液量が多くなることによって、スリット2.5内に停止し。 ていた金布液の動きたしかよくなるため、金布開始位置 から所望の一定映厚を得ることができ、従来のような全 布開始時近傍口おける強敗化を防止することができる。 [0072](実施形態3)上記実施形態1次はます。 プゴ法を利御して連布開始区間においても一定秩序とす る場合について説明し、上記実施形態をでは相対移動連 度を制御して途布開始区間においても一定秩序とする場 合について説明したか。本実施形態3では、途布液神内 の液面高さを制御上で塗布開始区間においても一定映算。 とする場合である。

[1007/3] 図57(c) は金布液槽内の液面高さと金布 映具との関係を示す図である。

100741図5(o)に示すように、途布森権内の液 面高さに応じて途布関厚が変化する。つまり、途布液槽 内の液面高さが高い程、途布関厚も厚くなり、また。そ の液面高さが低い程、途布関厚も薄くなる。

【①ロス5】 この図5 (e) の液面高きに応じて塗布限 厚が変化する特性で、塗布開始時点から所望限厚となる。 までの途布開経区間で専取化する特性を、塗布開始近像 位置においても所望の目標限厚で一定化するように補正 することができる。つまり、この途布開始区間で薄取化 に応じて液面高さを変化させること。即ち、液面高さの 一定であれば塗布開始時近傍の渡し駅厚状態から所望の 目標既厚に変化するが、この達り服厚状態の変化を子測 し、その子測した重い限厚状態と所望の目標膜厚との限 厚差に応じて塗布開始時の液面高さを高くじた後、所定 の高い液面高さから過常塗布時の液面高さまでの液面高 さを低下させることで、この塗布開始区間で達くなる塗 布膜厚を是正するように制御すれば、この塗布開始区間 においても所望の目標膜厚で一定化することが可能となる。

【0075】図10社》本発明の実施形態3における逆 布装置の概略構成を示す模式図であり、図1、図3と同 様の作用効果を奏する部は13は同一符号を付じてその説 明を省略する。

【007.71図1.0において、全布液と2を供給可能な ノズル手段としてのノズル部は60には、上記全布液相 23の代りに、気層のない液温り部6.1か形成されてい るいこの液温り部6.1・は、斜の上分に位置するソズルロ 9に望布液流出路としてのスリット6.20を介して連結 されていると共にいその液温り部6.1の不方部には全布 液供信管52.5の一端か速能されている。この坐布液供信管52.5の地域は、逆布液22.5所定量貯留可能な外部逆布液性53の水部に連結されている。この外部塗布液性63の上部蓋64には逆布液供管6.5が連結されており、外部逆布液性63にボンブ4.3により逆布液22が供給可能となっていると共に、バルブ6.5によって、逆布液22が流量調整可能となっている。また、外部途布液性6.9には、その内部に貯留される途布液の液面よりも上方部分において外部塗布液槽6.3内部と連直してたの内部を加圧し、減圧心、または天気間故にするための圧力設定機構(図示せず)が接続されている。

【0.0.7.8】 また、外部連布液槽5.3には、塗布液2.2.の液面高さを検出する液面高さ検出手段としての複数の 光センサなどよりなる各液面センサ.5.7 が高さ方向に順次配設されている。この外部連布液槽6.3の下方位置には、外部塗布液槽6.3の高さを可変自在な液面高さ可変手段としての槽高さ可変手段6.8 が配設されている。これらの液面センサ.6.7 と標高さ可変手段6.8 としての間には割御手段6.9 か設けられており、割御手段6.9 は、塗布開始時点から所望限度となるまでの塗布開始区間の専取分を掲載して塗布限度が一定になるように、液面高さ模出手段としての争液面センサ.6.7 で検出した液面高さを基準として伸高さ可変手段6.8 を制御するように構成されている。

【ロロアタ》回刊、1本、図10の概義さ可変機構の具体 の情点を示す一部分解料提回であり、図12は、図11 の××検錠断面図である。

[0080]图 "特技设图第2[56](7) 不振802 上版81の間に3本のガイト軸82が立器されて固定さ れており、これらの3本のガイド触82がそれぞれ、可 動版83に固定された各ボールブンジェ84を質通した。 状態で下板80と上板81の間を3本のガイト軸82で 案内されて上下に移動自在に構成されている。外部に対 する時度のためは、上板81と可動版83の間の各ガイ F曲82の周りにはそれぞれ。伸び箱み自在なベロース 85がそれぞれ設けられており、また、不板Bの上で設 けられ各カイト軸82あよびリニアアクチュエータであ を買う筒状部材80gと可動板83の間にも各方イド曲? 82およびリニアアクチュエータ75を取らゆび和み自 在なベローズ86か設けられている。また、可動板88 と上板84の間にこの可動板8、3の下面中央位置にスキー タルニ87が設けられていることのストッパニ(87)にリミ アアクチュエータ75のアクチュエータ部88の先端。 部の当接するように、リニアアクチュエータスラが上向 きに、下版8の上に立路された固定部は89に固定され ている。この場合、アクチュエータ部8/8の先端部は上 下に出退自在に構成されており、その先端部の上す移動 に伴って可動版 8/3 を上下に移動可能なように構成され ている:

【0081】また。この可動板8つの側面には取付け板。

9.0を介してタンク固定部は9.1が固定されており、このタンク固定部は9.1は時で型に構成されている。また、この時で型の元9.1。に外部維布液槽5.3の外周部を差し込み到になっており、その時で型の元9.1。に外部維布液槽6.3を差し込み後に、クリック方式のロック機構9.2によってその時で型の元9.1。を確保して外部維布液槽6.3を差し込み後に、クリック方式のロック機構9.2によっての取りには、タンク固定部は9.1の時で型の元9.1。の下方位置で美き出すように2本の丸棒9.3が固定されており、これらの2本の丸棒9.3によって時で型の元9.1。に外部維布液槽6.3を差と込れた際にストッパーとなって高さ方向の位置決めとなるように構成されている。

【0082】 さらに、タンク固定部は9個の下面側には取付け振り4を介して3個の接面センサラクが高さ方向に所定間隔を置いて配設されている。この場合の各接面センサラ7は反射型の光センサであって、外部坐布液物も3の容器を透明容器とし、光センサの投光部から出射した光の反射率が透明容器内の液の有無で異なり、投光部からの出射光が受光部に戻るかどうかで透明容器内の液の有無が判別可能である。さらに、この外部連布液物63の上部に受けられた上部並ら4には全布液供給管ららおよび、他内部と外部とを通過する連過管95が連結されており、また、外部坐布液槽63の底部には、一場のブスル部は60に連結された坐布液供給管62bの他555元と、1000で

【00.83】 さらに、可動版83には、可動版83の下。側に位置するペロース85の内部と、動版83の上側に位置するペロース85の内部と、動版83の上側に位置する各ペロース85の内部とをそれぞれ連通する日呼吸孔95がそれぞれ設けられており、可動版83の上でスと、また。の可動版83の原金高さ位置を検出する近接センサラアが配設されており、この近接センサラアだよる可動版83の検出により、制御部71は原本高さ位置と判断するようになっている。さらに、意状部は806には、空井ガスの流入口986および流出口996と、リニアアクチュエータス5と電気的に接続されるコネクタ99とが設けられている。なお、以上の図10の梅高さ可変機構は、図10ペース部は7上に載置されて用いられることになる。

【008:4】図13は、図1:0の途布装置の概略制御構成を示すプロック図であり、図6と同様の作用効果を奏する部状には同一の符号を付してその説明を省略する。 【008:3】図13において、操作部当2が接続されてしる制御部で1はROMで2およびRAMで3に接続されており、ROMで2内に登録された事制御プログラムで用いる制御データを操作部52からRAMで3内に書き込み可能である。また、これらの操作部5:2、ROMで2およびRAMで3が接続される制御部で1は、リニアでチュエータ取動回路で4を介いて推高さ可変手段 6月としてのアクチュエータブラに接続されると共に 争級面センサ67に接続されており、ROM7と内に登 録されたリニアアクチュエータ駆動利向プログラムと 操作部ちとから入力され、リニアアクチュエータ駆動制 南プログラムに対応した制御データに基づいて、液面セ ンサ67で検出した経布液22の液面位置を基準にして、制御部を1は、その出力制御信号をリニアアのチュニ エータ駆動回路74に出力し、アクチュエータ駆動回路 で4がリニアアクチュエータで5を駆動して外部途布液 横53の高さ位置を、途布開始時近傍の薄膜分を補充して一定の目標膜度にすることを考慮した目標液面高さ位置 置から通常途布時の高さ位置まで降下させるように外部 途布液権63を移動させる構成である。

【00号61』この組合の制御子一文は、連布液22の指 度や目標連布限度、連布速度、キャップ重などの各種連 布案件に至づいて、連布開始時近傍の理解分を捕倒する ことを考慮して設定され登録された液面高さデータ(所 定液面高さ位置データ)であってもよく。また、これら の各種連布条件に基づいて連布開始時近傍の理解分を補 関することを考慮した実験液面高さデータを参照してマ ニュアル的に操作部の2から入力された液面高さデータ であってもよい。

を相称するように、 連布開始時近後の薄膜分を指摘して一定の目標膜厚にすることを考慮した高位液面高さ位置とした後に過常連布時の液面高さ位置まで低下させることで、 連布開始時近傍ですぐなる連布膜厚分を是正して、 連布開始時近傍においても所里の目標膜厚で一定化するようになっている。

【50089】、上記権成により、以下、その動作を説明する。

【00月91まず、所定の単布液を単布処理する華板2を指達ロボット(図示せず)などによって指達後に、華板2を収表ステージ3の推載の収録(図示せず)に対応させた状態で所定の位置に位置決めして収録(図示せず)で華板2を収まして保持する。さらに、外部単布液/特6のに所定型の単布液2とをボンブ43に又捕充す

る。この様だは、原正位置の後面をシサら7が後面を検 知ずるまで行われることになる。 【ののでもプローサル・サービスを

【10 0.9 1】次三 差板2の被坐布面に対する原点位置 にシスルユニット 1 0 におけるノスル部材 6 0.00 メスル、 □ 9を上方向または下方向に移動させるへく、ノスルコミニット 1 0 と共にへ一ス部材 2 をリニアモニタコスによって直線移動させる。また。差板2の接筆布面2 0 と // スル部材 6 0 の前端面2 0 0 所定のギャップ寸法に移動するへく、ノスル部材 6 0 でを使いるとはして接触モータ 3 6 によってボールなじ4 0 などを介して接近または始間でるように移動させる。

【20921 このとき、受抗2の接達布面2ョンノスル 一部は6.0の対端面との間には、前記圧力設定機構を動作 させて外部絶布液機6.3内の圧力を大気圧とするがまた は一時的に高めるなどによるディスペンス動作によって 連布液220元管現象で外部総布液機6.3さらに液温り 部6.1 内から波み上げられて液温りが形成されている。 また、可動板6.3 は外部総布液機6.3と共に、近度セン サラブによる可動板8.3 の位置検知により原点位置に停止しており、外部総布液機6.3 内の総布液2.2 の液面高 さ位置は所定の原点位置となっている。

【10 19 3】 さらに、基板2の被迫布面2名に所定の迫布既厚で迫布するへく、操作部52のスタードキーを操作すると、新記圧力設定機構により外部途布液他6 3 内を大気間放にするとともに制御部プリさらにリニアモー2 駆動回路 5.6 を介してリニアモー2 11 が下方向に、キャップオ法に応じた所定の途布速度で駆動されると共に、制御部プリが、リニアアクチュエー2 75 のアクチュエー2 76 8 日本上方向に突き出させて可動版 8.3 を上昇させ、所定の高位液面高さ位置になるように外部途形流機6.3 を持ち上げた位置から通常途布時の液面高さ位置まで低下させることで、基板20 被途布面 2.6 に途布が行われる。

【0094】このとき、この制御部53行よる制御ルージ プは開ループであり、目倒とする途布政係や途布後の#6

選、キャップオ法および相対移動連集(金布連集)など の各種望布条件に基づいて、RAMSSに登録された途 布開始時の李联データ(実験データ)と所望の高位展展 との映算差だけ算をするように、外部連布液闸もで内の 液面高さを演算して高さデータを得るか。RAM55に 達録した液面高さデータ(実験データ)を持つようにし 'でおき' この高きデータによる外部塗布液機も3の所定。 の高位高さ位置に、制御部53はリニアアクチュエータ 《駆動制御プログラなけ」よって、リニアアグチュエニツ駆 幼回路7.4を介上でリニアアクチュエータフラを駆動さ せて、アクチュエーダ割り名を上方向に突き出させて可 動版83を上昇させると共に、外部塗布液槽63を持ち 上げるようにならでいる。このようにじて、金布開始時 点から所望映厚となるまでの途布開始区間で、制御部5 3は、外部連布液槽6.3を上記高位高さ位置から通常途 布時の高さ位置に外部途布液槽もごを降下させる高さ制。 御を行いつつ。ノズル走行させて途布を行って、途布開。 始区間の薄膜分を補充して所望の一定膜原とする。

【0095】以上のように、本実所形態のによれば、外、部連布液性を同じて、連布開始区間の連取分を確復して連連布開始区間の連取分を確復して連連布開始区間の連布関係を所定関連に一定化することができる。この連布開始区間において、スリット26内に停止していた連布液の動きたじが取じらたけ、外部連布液を出していた連布液の動きたじが取じられば、外部連布液をつけ、大型であるとのできるとのできるというできるという。 2000年間 は 2000年間 200

【00961 したからボー上記本実施形態 1~3によれば、上記したように関厚制御が可能となった。とで、従来では不完全であった。4布開始部近傍位置の関厚均一性。 をさらに向上させることができる。

【OO.971また。従来では限度の不均三領域が長くなってしまし、基係有効領域に強関領域が入ってしまして 採用することができなかった高速度途布を別能に立ることができる。これによって、途布時間が短縮されることがら基板のスループットが上がることになる。

100981、さらに、従来では秩序の不均当領域が長くなってしまし、一差版有効領域に強限領域が入ってしまって採用することができなかった高粘度の絶布液の使用を可能にすることができる。これによって、一途布液の使用に対する自由度が向上し、一途布形成可能な秩序値が広くとれるようになる。

1.9内に望布技術23を設けたが、少久ル部は1.9内に望布技術23を設けたが、少久ル部は1.9の外に 部に外部望布技術を設けてもよい。この場合、外部望布 技術であればメンテナンスも容易である。また、上記実 施形型3ではノスル部は6つの外部に外部途布液相63 を設けたが、2の火スル部は6つ内に内部途布液相を設けでもよい。2の場合、内部途布液相内にフロートを設け、このフロートを上下に移動させるフロード移動手段を設けで、このフロート移動手段によりつロートを途布液内によめることで液面を上昇させたり、また、フロードを経布液外に上げて液面を下降させることもできる。フまり、フロート移動手段は、制御手段7十によって制御されて、液面を2分67で検出した液面高さを単少して、空布開始時近傍の薄膜分を補充して一定の目標膜はよるようによってロードを途布液外に出じたりして液面高さを制御するように構成すればよい。

[10] (100) また、上記実施形態すでは手卒ップ付法を 制御して全市開始区間においても一定既厚とする場合に ついて説明し、上記実施形態2では相対移動速度を制御し して連布開始区間においても一定映画とする場合につい て説明し、、さらには、上記実施形態。さては液面高さを制 **御して全布開始区間においても一定関係とする場合につ** じて説明したが、これらの相対移動速度およびギャップ 寸法、液面高さの多制御条件項目のうち少なくとも何れ、 か。2つの制御条件項目を制御して塗布開始区間において 6一定映算とするように制御してもよい。つまり、塗布。 開始時近傍において薄くなる途布膜厚の変化を、華板2 とノスル部は19とのギャップ寸法による金布眼房の変 。化と、基板ととグスル部は19との相対移動連度による。 《全布联厚の変化と》》外部坐布液槽。6.3 内の液面高さによ》 る塗布秩序の変化とのうち少なくとも向れかでつの制御。 条件項目で相殺するようにすれば、途布開始時近傍にお ける神峡化を確実に防止することができて、一定金布峡、 厚となる。

【9.1.0.1】 さらは、上記実施形態 1 → 3 では、途布修動機構としてリニアモーダイ 1 を用いたが、その他に、ボール むしによる 2 年移動機構 12 ピニオンとラックによる 2 年移動機構 2 とであってもよい。

[0]02]

「発明の効果」以上のように本発明によれば、少ズル手段と基板の被塗布面とのキャップ寸法が採むほど厚限化する塗布特性や、シズル手段と基板との相対移動速度が早いほど厚限化する塗布特性、さらには、塗布液の液面高さか高いほど厚限化する塗布特性を用いて、塗布開始時近傍の速限分を相致して塗布開始時近傍の塗布限厚を所定の目標限厚に一定化ずることができる。

てロイのコーまた。 従来の回転途布方式のように基板を 派平に支持さず基板を立設するために、その設置スペースの確小を図るごとができ、また。従来の回転途布方式 のように基板を基板を回転させた遠心力で途布液を周り に振りきりつつ途布するのではなく、立設した基板に対して、途布方向にノスル手段を移動させつり、毛管現象 で供給された途布液をその彼途布面に途布するだめに、 望布液の節的を図ることができる。

【図面の簡単な説明】

【図17】本発明の実施形態11における望布装置の優略構 ぬを示す料拠回である。

[图2] 図 10 リニアモニタの概略構成を示す一部破断 冷却視回である。

【図3】図(のグスルタニットの概略構成図である。

【図4】図1のノスル部材の概略断面構成を示す模式図2 であって、(4)と(6)はそれぞれ異なるタイプを示 す回である。

【図5】((a) は基板とノズル部材とのチャップ重と。 全布映写との関係を示す図。(b)は基板とシスル部は、 との相対移動速度と、途布映厚との関係を示す図。

(c))は塗布液物内の塗布液の液面高さと塗布限厚との。 関係を示す図である。

【図5】図1の途市装置の根略制御構成を示すプロック 図である.

【図ブ】連布開始時近傍の移動距離に対する逆布映厚の 関係を示し、(a)はバラメータが基板とクスル部材と

の相対移動速度の場合の図とくもとは対ラスータが迫布 液の粘度の場合の図である。

(図8)。(a) ~(a) はそれぞれ図4の季販および) スル部材の根略断面構成に対する各連布動作を示す程式。 図である。

【図9】(e)~(c)、ばそれぞれ本発明の実施形態 2。 こおける基板およびノズル部材の無略断面構成に対する ®各途布動作を示す模式図であり、(d)はスズル部林の® 修動距離と連布速度および関厚の関係を示す図である。

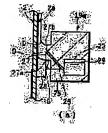
[図1:0] 本発明の実施形態のにおける途布装置の概略 構成を示す模式図である。

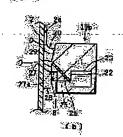
【図11】図10の捜高さ可変機構の具体的構成を示す 一部分解料視図である。

【図1.2】図11の××換算断面図である。

【図1/3】図1/0の途布装置の概略制御構成を示すプロ ック図である。







【図14】本出師入による準布装置の根轄構成を示す正 面図である。

【図15】図14の金布装置における入み頃の断面図文 ある.

【符号の説明】

基板 2

吸害ステージ 3

ジズルロ ģ

10 ノスルユニッド

ガニアモッタ

19, 19,, 19,, 60 ノスル部材

ギャップ 可変機構部 2,1

220 **全布液**

23; **坐布液槽**

26, 62 a **⊅0.**2₩

2:7 前端面

2'9 前端面上部

36 按離モータ

410% ホールねむ

441 移動部材

6.7 液面セジサ

52 操作部

53, 制御部 5,4, 72 ROM

5.5, RAM

リニアモータ駆動回路 56

5%3% 接離モータ駆動回路

53 液油划部以

б2ь **华布液供給管**

5.3 外部途布液槽

68 押高さ可変手段:

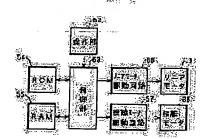
59: 制御手段。

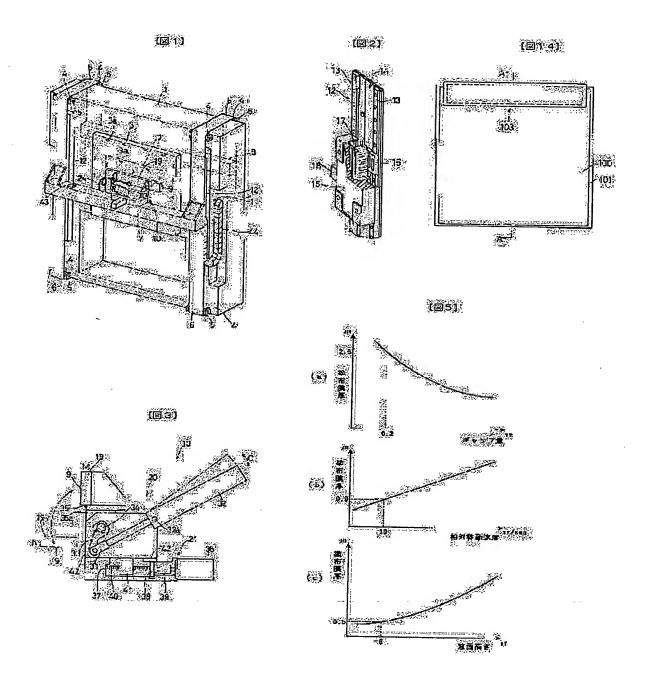
リニアアクチュエーク駆動回路と 74.

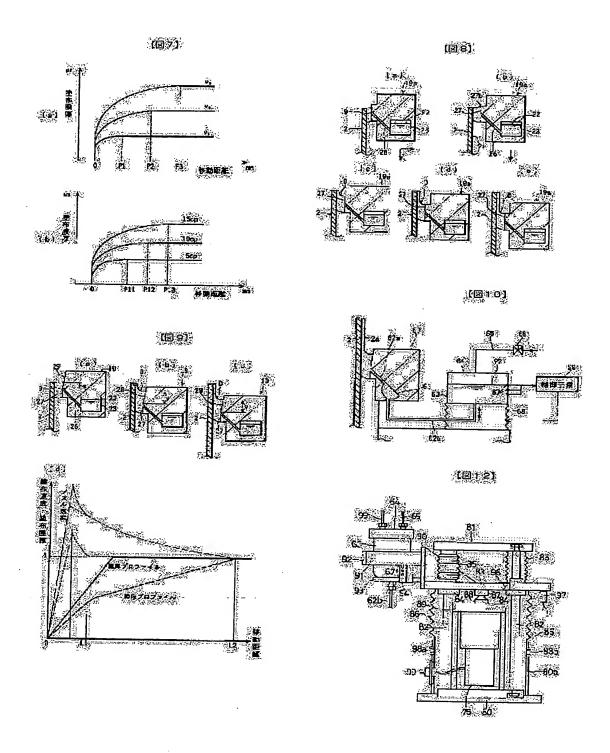
U-rrofar-9 7.5

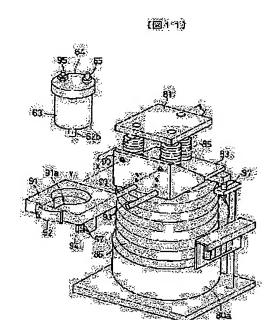
8.8 アクチュエータ部

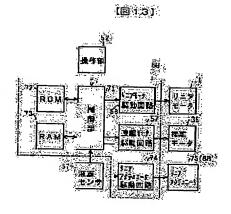
[2] 5]

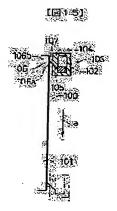












プロントページの妨害

(51) int_Cit_6 H_Q:1_L 21/00

識別記号。

HO412 S1/00

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:		
☐ BLACK BORDERS		
☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES		
☐ FADED TEXT OR DRAWING		
☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING		
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES		
☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS		
☐ GRAY SCALE DOCUMENTS		
☐ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT		
REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY		

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.